

تقنية التوزيع الكهربائي

معامل القدرة وطرق تحسينه

معامل القدرة وطرق تحسينه

(6-1) مقدمة

بفرض أن هناك حمل يسحب تياراً مقداره i والجهد على أطرافه هو v حيث إن:

$$v = V_m \sin(\omega t + \phi) \quad (6-1)$$

$$i = I_m \sin \omega t \quad (6-2)$$

حيث أن ϕ هي زاوية الطور والتي بها يتقدم الجهد على التيار.

القدرة المطلوبة للحمل عند أي لحظة تقدر بالقيمة:

$$p = v i \quad (6-3)$$

بالتعبiض عن قيمة الجهد والتيار نجد أن :

$$p = V_m I_m \sin \omega t \sin(\omega t + \phi) \quad (6-4)$$

باستخدام العلاقات المثلثية يمكن كتابة معادلة القدرة كالتالي:

$$p = VI \cos \phi (1 - \cos 2\omega t) + VI \sin \phi (\sin 2\omega t) \quad (6-5)$$

حيث أن V و I هما القيمة الفعالة للجهد والتيار حيث إن:

$$V = V_m / \sqrt{2}, \quad I = I_m / \sqrt{2}$$

٦ - ١ (١) دوائر المقاومات Resistive Circuits

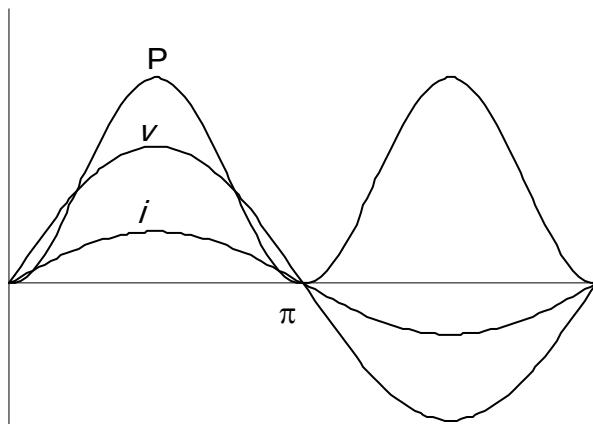
في دوائر المقاومات فقط فإن الجهد والتيار يكونان في نفس الطور أي أن زاوية الطور بين الجهد والتيار ϕ في دوائر المقاومات فقط تساوي صفرًا. وبالتعبiض في المعادلة (6-5) نجد أن :

$$\begin{aligned} p &= VI \cos(0) (1 - \cos 2\omega t) + VI \sin(0) (\sin 2\omega t) \\ &= VI - VI \cos 2\omega t \end{aligned} \quad (6-6)$$

حيث إن VI هو المتوسط أوجد التيار المستمر $= VI \cos 2\omega t$ هو سائب جيب تمام الموجة مع ضعف تردد المصدر. يوضح الشكل (6.1) القدرة الكهربائية للحمل. متوسط القدرة من المعادلة (6-6) هي VI .

$$P_{av} = VI = V_m I_m / 2 \quad (6-7)$$

يبين شكل (6.1) أن موجة القدرة في الاتجاه الموجب فقط لذلك فإن القدرة الكلية المعطاة بالمصدر تفقد



شكل (6.1)

داخل المقاومة ولا تعاد أي قدرة للمصدر.

(6-1-2) الدوائر الحثية Inductive Circuits

في الدوائر الحثية يسبق الجهد التيار بزاوية مقدارها 90° لذلك فإن ϕ تساوي 90° وبالتالي في المعادلة (6-5) فإن :

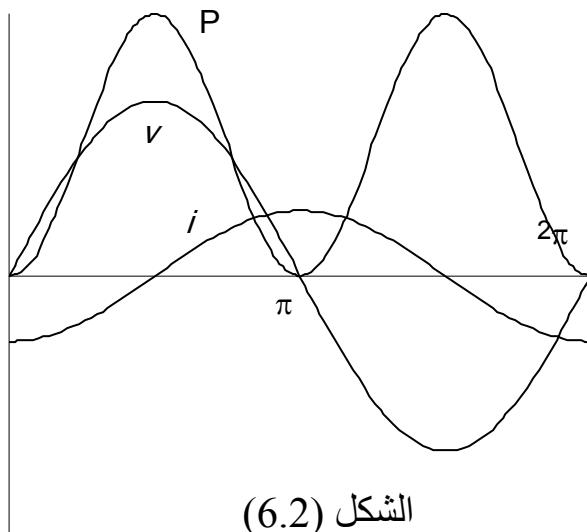
$$\begin{aligned} p_L &= VI \cos(90^\circ) (1 - \cos 2\omega t) + VI \sin(90^\circ) (\sin 2\omega t) \\ &= 0 + VI \sin 2\omega t \end{aligned}$$

$$p_L = VI \sin 2\omega t \quad (6-8) \quad \text{أو}$$

ويوضح الشكل (6.2) القدرة الكهربائية للحمل في الدوائر الحثية.

يلاحظ من الشكل خلال موجة كاملة أن المساحة أعلى المحور الأفقي تساوي بالضبط المساحة أسفل المحور الأفقي وهذا يشير إلى أنه خلال موجة كاملة فإن القدرة المعطاة بالمصدر للملف تساوي بالضبط

القدرة المعادة للمصدر بواسطة الملف. لذلك فإن القدرة المعطاة للملف الخالص تساوي صفرًا أي أن الملف لا يستهلك قدرة كهربائية أي أن $P_L = 0$.



(6.2)

عامة فإن القدرة المفاعلة، Q ، المصاحبة لأي دائرة تعرف بـ $VI \sin \phi$ الموجدة بالمعادلة (6-1) لذلك فإن:

$$Q_L = VI \sin \phi$$

للملف فإن ϕ تساوي 90°

$$Q_L = VI$$
(6-9)

(6-1-3) الدوائر السعوية

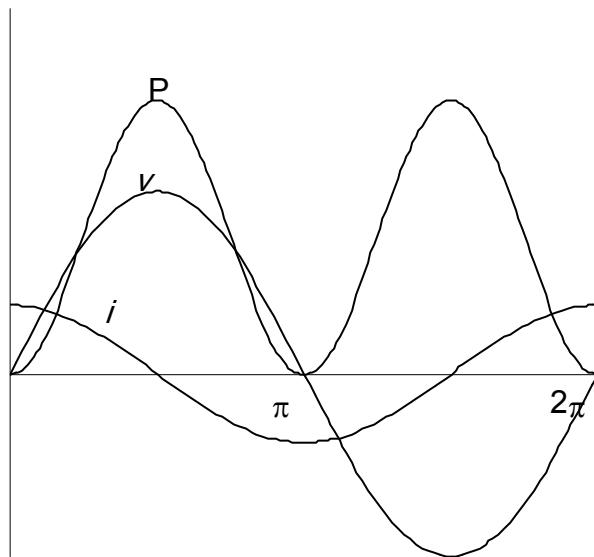
في الدوائر السعوية فقط يسبق التيار الجهد بزاوية مقدارها 90° لذلك فإن ϕ تساوي 90° وبالتعويض في المعادلة (6-5) فإن :

$$p_C = VI \cos(-90^\circ) (1 - \cos 2\omega t) + VI \sin(-90^\circ) (\sin 2\omega t)$$

$$= 0 - VI \sin 2\omega t$$

$$p_C = -VI \sin 2\omega t$$
أو
(6-10)

حيث أن $V\sin 2\omega t$ هي موجة جيبية سالبة تردد المصدر ضعف تردد المصدر ويوضح شكل (6.3) القدرة الكهربائية للحمل السعوي.



الشكل (6.3)

ويوضح الشكل أن القدرة المعطاة من المصدر للمكثف تساوي بالضبط القدرة المعادة للمصدر من المكثف وذلك خلال موجة كاملة أي أن القدرة المتوسطة تساوي صفرًا $P_C=0$. القدرة المفاجلة المصاحبة للمكثف تساوي القيمة العظمى لمنحنى القدرة في الشكل (6.3).

$$Q_C = VI \quad (6-11)$$

(6-2) القدرة الظاهرة Apparent Power

مما سبق تعرفنا إلى نوعين من القدرة الكهربائية هما القدرة الفعالة وهي التي تستهلك كلياً في المقاومات في الدائرة الكهربائية ويرمز لها بالرمز P والقدرة المفاجلة ويرمز لها بالرمز Q وهي القدرة الممتدة أو المعادة بواسطة الملفات أو المكثفات في الدوائر الكهربائية. وحيث إن التيار والجهد على المقاومات يكونان في نفس الطور بينما يسبق الجهد التيار بزاوية 90° في حالة الملف ويتأخر الجهد عن التيار بزاوية 90° فإن

القدرة المفاعلة تكون متعامدة على القدرة الفعالة. وهنا نتعرف على نوع ثالث من القدرة الكهربائية وتسمى بالقدرة الظاهرة وهي القدرة الكهربائية الكلية التي يغذي بها المصدر الدوائر الكهربائية المحتواة على جميع العناصر الكهربائية ويرمز لها بالرمز S .

$$S = VI \quad (6-12)$$

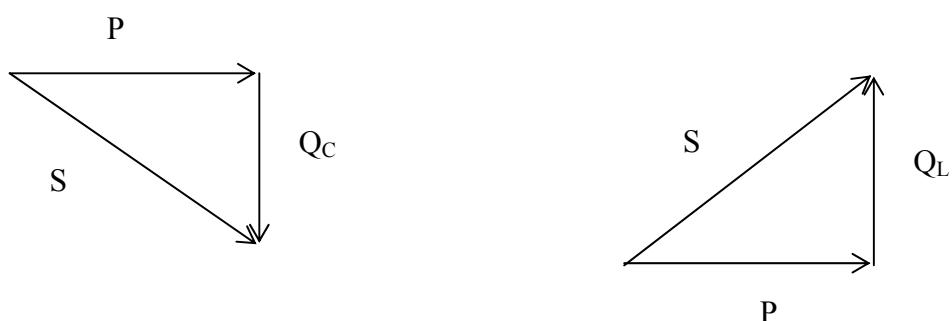
(6-3) مثلث القوى Power Triangle

الكميات الثلاث ، القدرة الفعالة (reactive power) والقدرة المفاعلة (active power) والقدرة الظاهرة (apparent power) يمكن كتابة العلاقة بينهما بالعلاقة الاتجاهية الآتية:

$$S = P + JQ$$

$$P = P \angle 0^\circ, \quad Q_L = Q_L \angle 90^\circ, \quad Q_C = Q_C \angle -90^\circ \quad \text{مع}$$

للحمل الحثي يمكن كتابة متجه القدرة الظاهرة كالتالي:



شكل (6.4b) مخطط القوى لحمل حثي

شكل (6.4a) مخطط القوى لحمل حثي

عندما تحتوي الدائرة الكهربائية على كل من العناصر الحثية و السعوية فإن المركبة المفاعلة لمثلث القوى تتحدد بالفرق بين القدرة المفاعلة لكل منها.

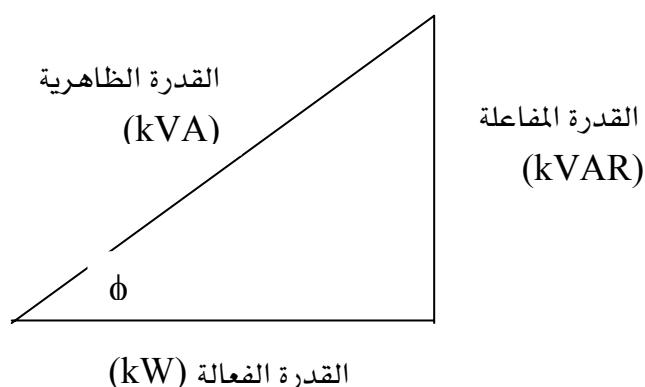
(6-4) معامل القدرة Power Factor

معامل القدرة هو النسبة بين القدرة الفعالة والتي تستهلك فعلاً بالأحمال وتقاس بالكيلو وات (kW) و القدرة الكلية المطلوبة والتي تسمى القدرة الظاهرية وتقاس بالكيلو فولت أمبير. القدرة الفعالة هي التي تتجز العمل الحقيقي مثل إنتاج الحرارة، الضوء، الحركة ... إلخ. أما القدرة المفاجلة فهي التي تساعده على وجود المجال الكهرومغناطيسي وتقاس بالكيلو فولت أمبير مفاجلة (KVAR). القدرة الكلية وتسمى القدرة الظاهرية وهي مزيج من القدرة الفعالة والقدرة المفاجلة وتقاس بالكيلو فولت أمبير (kVA).

$$\text{معامل القدرة} = \cos \phi = \frac{\text{القدرة الفعالة}}{\text{القدرة الكلية}}$$

i.e. $\cos \phi = P / S$ (6-13)

ويقيس معامل القدرة فعالية نظام القدرة الكهربائي المستخدم ويعني معامل القدرة العالية أن النظام الكهربائي يستخدم بفعالية كبيرة بينما معامل القدرة المنخفض يشير إلى الاستخدام السيئ للنظام الكهربائي. فعندما يكون معامل القدرة مساوياً الواحد فإن ذلك يعني أن كل القدرة المنتجة بواسطة النظام الكهربائي تستهلك لإنتاج العمل الفعال. على الجانب الآخر فإن المعدات المفاجلة هي المعدات التي تستخدم الملفات الحية أو المكثفات مثل المحركات الكهربائية والمحولات... إلخ.



شكل (6-5) مثل القوى

وهناك نسبة كبيرة من الآلات الكهربائية المستخدمة في الصناعة لها معامل قدرة منخفض. فمثلاً منشأة صناعية تحتوي على أنواع المعدات والآلات الكهربائية الآتية يكون لها معامل قدرة منخفض والتي تتطلب خطوات لتحسين معامل القدرة.

- أ) كل أنواع المحركات الحثية والتي تمثل معظم الأحمال الصناعية
 - ب) ثيراستور القوى والذي يستخدم للتحكم في محركات التيار المستمر والعمليات الكهرو كيميائية.
 - ت) محولات القوى ومنظمات الجهد.
 - ث) آلات اللحام الكهربى.
 - ج) أفران القوس الكهربى والأفران الحثية.
 - ح) الملفات الخانقة والأنظمة المغناطيسية.
 - خ) كشافات الفلورسنت والنيون.
- ويعطى جدول (6-1) معاملات القدرة للصناعات المختلفة.

(6-1) جدول

| معامل القدرة | الصناعة |
|--------------|-----------------------------------|
| 0.65/0.75 | صناعة النسيج |
| 0.75/0.85 | صناعة الكيماويات |
| 0.35/0.4 | اللحام بالقوس الكهربائي |
| 0.7/0.9 | أفران القوس الكهربائي |
| 0.78/0.8 | أعمال الأسمنت |
| 0.35/0.6 | مصانع الملابس |
| 0.6/0.85 | الأعمال المعدنية |
| 0.7/0.8 | الثلاجات الكبيرة الحافظة |
| 0.5/0.7 | سباكه المعادن |
| 0.6/0.75 | صناعات البلاستيك |
| 0.55/0.7 | معدات الطباعة |
| 0.5/0.7 | المحاجر |
| 0.3/0.75 | الدرفلة (باستخدام ثيراستور القوى) |

(6-5) تأثيرات معامل القدرة

(أ) **سعة النظام الكهربائي :** الكيلو فولت أمبير هي القدرة الكلية المتاحة في النظام الكهربائي. القدرة الفعالة=القدرة الكليةXمعامل القدرة، أي أن معامل القدرة العالي يعني زيادة سعة النظام الكهربائي المتاح ومع زيادة سعة النظام الكهربائي يصبح الجهد أكثر استقراراً عند توصيل وفصل الأحمال الكهربائية وكذلك يمكن إضافة أحمال أكثر للنظام الكهربائي عند الاحتياج.

(ب) **مفاقيد النظام الكهربائي :** مع معامل القدرة العالي فإن التيار الكهربائي المطلوب للحمل يصبح أقل وبالتالي فإن القدرة المفقودة (I^2R) تقل وبالتالي فإن الارتفاع في درجة حرارة الأجهزة مثل الكابلات والمحولات وقضبان التوزيع وهكذا يقل مما يزيد من العمر الافتراضي للأجهزة.

- (ج) **تكليف شركات الكهرباء :** يجب أن يكون معامل القدرة لنظام التوزيع الكهربائي عالياً وذلك لزيادة كفاءة النظام الكهربائي والاستفادة القصوى بالقدرة المولدة. لذلك فإن شركات الكهرباء تفرض غرامة معامل قدرة على المستهلك وتطالبه بالمحافظة على مستوى لا يقل عن 95% لمعامل القدرة لتجنب فرض الغرامة.
- (د) **خطوط النقل الكهربائي:** يزداد التيار المار في خط النقل الكهربائي عندما يقل معامل القدرة الكهربائية وذلك بتثبيت القدرة الكهربائية الفعالة المنقولة على الخط الكهربائي وبذلك لابد من زيادة مساحة مقطع موصلات خط النقل مما يتسبب في زيادة تكاليف الخط. وأيضاً بزيادة التيار الكهربائي تزداد مفاسيد خط النقل الكهربائي مما يقلل من كفاءة خط النقل وكذلك يتسبب ارتفاع التيار في زيادة انخفاض الجهد على الخط.
- (ه) **التأثير على المحولات الكهربائية:** تقل سعة المحول للقدرة الفعالة (kW capacity) مع انخفاض معامل القدرة لذلك يزداد الجهد بداخله.
- (و) **التأثير على القواطع وقضبان التوزيع:** لابد من زيادة مساحة مقطع قضبان التوزيع وكذلك مساحة سطح التلامس للقواطع الكهربائية عند نفس قيمة القدرة الكهربائية المنقولة عند معامل القدرة المنخفض.
- (ز) **التأثير على المولدات الكهربائية :** مع معامل القدرة المنخفض تقل سعة القدرة الظاهرية وكذلك سعة القدرة الفعالة للمولدات وتزداد القدرة المعطاة بواسطة المثير (Exciter) ويزداد فقد في الملفات النحاسية للمولد وتقل مع ذلك كفاءة المولد.
- (ح) **التأثير على المحرك المبدئي للمولد (prime movers) :** بانخفاض معامل القدرة الكهربائي يطلب من المولد المزيد من القدرة المفاجلة Q ولكن كمية معينة من الطاقة مطلوبة لإنتاج القدرة المفاجلة و تستمد هذه الطاقة من المحرك المبدئي للمولد أي أن جزءاً من سعة المحرك المبدئي تكون عاطلة. لذلك فالعمل عند معامل قدرة منخفض يقلل من كفاءة المحرك المبدئي للمولد.

(6) مميزات تحسين معامل القدرة

عند عمل الشبكات الكهربائية بمعامل قدرة منخفض تزداد التكاليف الرئيسية لمحطات التوليد وأنظمة النقل والتوزيع الكهربائي. ولذلك فمن المستحسن للمستهلك والمغذي أن تعمل الشبكات الكهربائية عند معامل قدرة مرتفع. وتلخص النقاط التالية فوائد تحسين معامل القدرة:

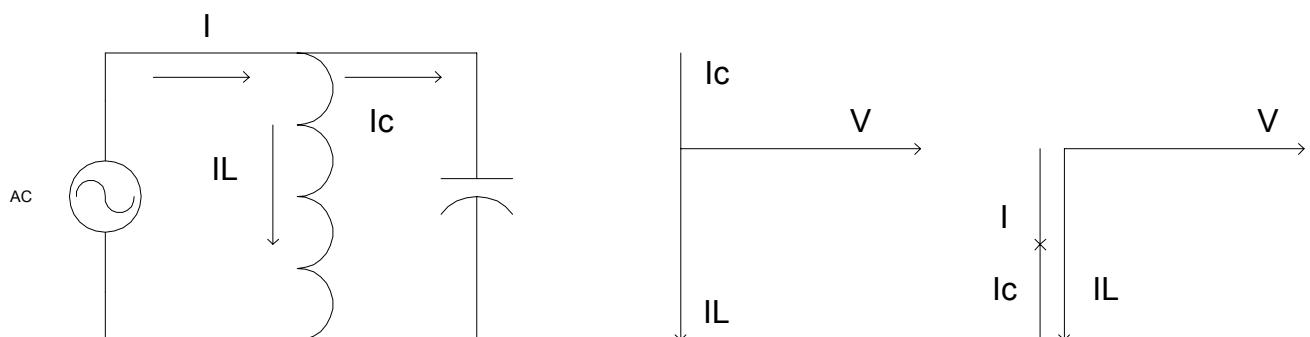
- (أ) الاستخدام الأفضل لسعة القدرة الفعالة للمحرك المبدئي للمولد.

- (ب) زيادة سعة القدرة الفعالة للمولد الكهربائي.
- (ج) زيادة سعة القدرة الفعالة للمحول الكهربائي.
- (د) زيادة كفاءة كل الوحدات في الشبكة الكهربائية.
- (ه) تقليل تكاليف الوحدات في الشبكة.
- (و) تحسين تنظيم الجهد على خطوط النقل الكهربائي.

6-7) تحسين معامل القدرة Power Factor Correction

للحصول على أفضل ميزة اقتصادية من القدرة الكهربائية فإن كلاً من محطات التوليد وأماكن الاستهلاك لابد أن تعمل بكفاءة عالية. ولتحقيق ذلك فمن الضروري أن يكون معامل القدرة عالياً للنظام الكهربائي. ومع التسليم بأن معظم الأحمال في أنظمة التوزيع الكهربائي الحديثة أحمال حثية والتي تعني أنها تحتاج لمجال كهرومغناطيسي لعملها لذلك فإن أبسط الطرق لتحسين معامل القدرة هي إضافة المكثفات لمحطة التوزيع الكهربائية. وتعمل مكثفات القوى كمولادات تيار مفاعلة. وبإضافة تيار المكثفات المفاعلة فإن التيار الكلي للنظام الكهربائي سيقل.

لدراسة كيفية تحسين معامل القدرة في الدوائر الحثية نضع مكثفاً على التوازي مع ملف يغذي من مصدر كهربائي كما في الشكل (6.6).



الشكل (6.6) وضع مكثف على التوازي مع ملف

التيار الأولى بالدائرة قبل توصيل المكثف هو I_L ويتأخر عن جهد المصدر بزاوية 90° وهو التيار الكلي المسحوب من المصدر وعند وضع المكثف على التوازي مع الملف فإنه يسحب تياراً سعوياً مقداره I_C يتقدم عن جهد المصدر بزاوية مقدارها 90° وفي هذه الحالة يكون التيار الكلي المسحوب من المصدر هو مجموع التيارات في الملف والمكثف:

$$I = I_L - I_C$$

و الإشارة السالبة تعني أن I_C على 180° من I_L . لذلك فإن القدرة المفاجلة الكلية في هذه الحالة تساوي :

$$Q = V (I_L - I_C) = Q_L - Q_C \quad (6-14)$$

وبالنظرية العامة للمفاجلة الكلية نجد أن جزءاً من المفاجلة الحثية قد عوّدلت بالمفاجلة السعوية مما يقلل من المفاجلة الكلية المطلوبة من المصدر. هذا التقليل من المفاجلة المطلوبة يؤدي إلى تحسين معامل القدرة الكلية للدائرة.

وتعتبر المكثفات من أكثر الأجهزة المستخدمة في تحسين معامل القدرة وتصنّع مكثفات القدرة حالياً بأشكال وأحجام مختلفة.

6-8) المكثفات الكهربائية Electrical Capacitors

المكثف الكهربائي عبارة عن موصلين كهربائيين بينهما عازل كهربائي. سعة المكثف والجهد على الموصلات الكهربائية هي العوامل المحددة لكمية الشحنات الكهربائية التي تخزن في المكثف الكهربائي:

$$C = \frac{Q}{V} \quad \text{farad} \quad (6-15)$$

حيث Q هي الشحنة الكهربائية بالكولوم و V الجهد على المكثف. وتعتمد سعة المكثف على مادة العزل بين الموصلين والتي تحدد قيمة النفاذية لهذا العازل.

سعة مكثف كهربائي ذي لوحين متوازيين بينهما عازل هي:

$$C = \frac{\epsilon_0 \epsilon_r A}{d} = \frac{\epsilon A}{d} \quad \text{farad} \quad (6-16)$$

حيث أن ϵ هي النفاذية المطلقة لمادة العزل و A مساحة اللوح المعدني و d هي المسافة بين اللوحين. ويبيّن جدول (6-2) القيم المتوسطة للنفاذية النسبية لبعض المواد العازلة وشدة العزل لهذه المواد في حالة الجهد المتدادة وكذلك الجهد المستمر. وتعني شدة العزل أقصى جهد يتحمله العازل الكهربائي. وتلعب درجة الحرارة والتردد اللذان يعمل عندهما المكثف دوراً هاماً في اختيار نوعية العازل المستخدم.

(6-2) جدول

| مادة العزل | النفاذية النسبية | شدة العزل للتيار المتردد (MV/m) | شدة العزل للتيار المستمر (MV/m) |
|-----------------|------------------|---------------------------------|---------------------------------|
| الهواء | 1.00 | 2-3 | 4-9 |
| السيراميك | 3000.0 | 0.35 | 9.4 |
| السليلوز | 6.50 | 16-18 | 200-220 |
| الزجاج | 7.00 | | |
| الزيوت المعدنية | 2.13 | 16-18 | 76.5 |
| الميكا | 5.60 | 80-100 | 150 |
| البولي بروبلين | 2.20 | 48-52 | 650 |
| البوليستر | 2.90 | not used in a.c. | 158 |

وتحدد قيمة القدرة لمكثفات القوى بالمعادلة التالية:

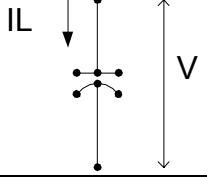
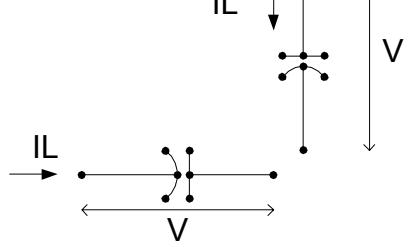
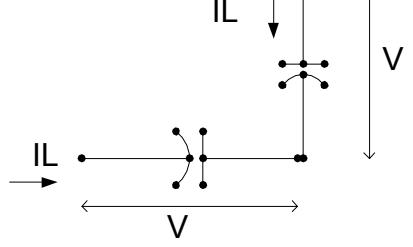
$$Q = 2 \pi f C V^2 \times 10^{-9} \quad \text{kVAR} \quad (6-17)$$

ويبيّن الشكل (6.7) قدرة مكثفات القوى لمختلف توصيلات المكثفات.

(6-8-1) أنواع المكثفات المستخدمة عملياً

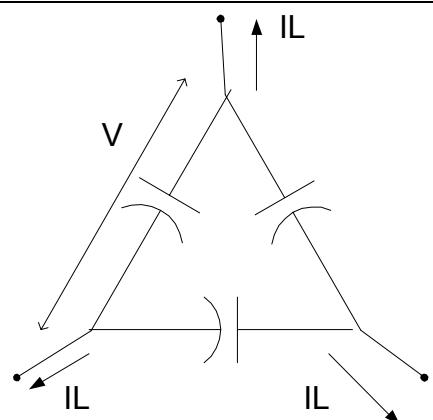
في أوائل القرن العشرين استخدمت مكثفات العناصر الاسطوانية المغمورة بالزيت العازل بأحجام تتراوح بين 1.0 إلى 500kVAR وكانت هذه المكثفات تناسب الجهد المتوسط وأخيراً باستخدام مجموعات عناصر التوازي - التوازي أصبحت هذه المكثفات تستخدم حتى 33kV. وفي النصف الثاني من القرن العشرين بدأ استخدام مكثفات الورق المشبع بالزيت وقد طور الأوروبيون تصميم المكثفات ليجمع بين إلكترودات الورق المعدني والشرائح الرقيقة من البولي بروبلين والمغموسة في زيت عازل غير ضار بالصحة. تكون مكثفات القوى من عدد من العناصر الأساسية والتي تبني بلف طبقتين من شرائح الألミニوم بين عدد من الطبقات من ورق رقيق عازل أو عازل مختلط من الورق وشرحة بلاستيكية.

الشكل (6.7)

| المعادلة حساب القدرة (VAR) | نوع التوصيل | الشكل |
|----------------------------|-----------------------|---|
| VI_L | وجه واحد |  |
| $2VI_L$ | وجهان ذوا أربعة أسلاك |  |
| $2VI_L$ | وجهان ذوا ثلاثة أسلاك |  |

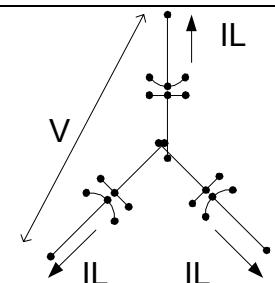
$\sqrt{3}VIL$

ثلاثة أوجه متصلة دلتا



$\sqrt{3}VIL$

ثلاثة أوجه متصلة نجمة



(٦-٩) طرق تحسين معامل القدرة

يمكن استخدام إحدى الطريقتين الآتيتين لتحسين معامل القدرة:

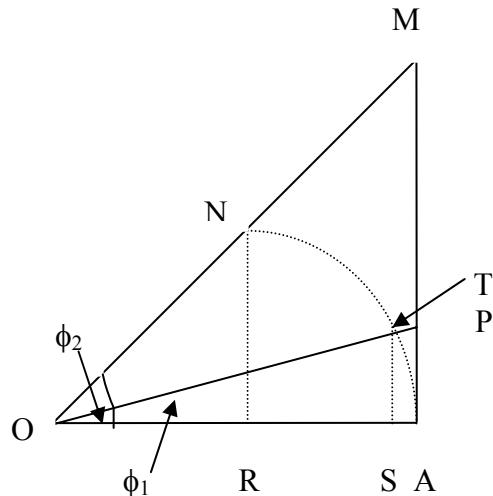
(أ) بثبيت القدرة الفعالة

(ب) بثبيت القدرة الظاهرة

(أ) طريقة ثبيت القدرة الفعالة

في هذه الطريقة يتم ثبيت القدرة الفعالة وتغيير القدرة الظاهرة. وبفرض ثبيت قيمة القدرة الفعالة للنظام فإن القدرة المفاجلة للمكثف المطلوبة لرفع معامل القدرة من $\cos\phi_1$ إلى $\cos\phi_2$ هي حاصل ضرب القدرة الفعالة للحمل ومماسات الزوايا ϕ_2 و ϕ_1 كما في الشكل (6.8).

بفرض أن OA يمثل القدرة الفعالة عند معامل قدرة 1.0 و OS يمثلان $\cos\phi_1$ و $\cos\phi_2$ على الترتيب. PM تمثل القدرة المفاجلة للقدرة الفعالة لرفع معامل القدرة من $\cos\phi_1$ إلى $\cos\phi_2$ وبمعنى آخر PM يمثل بمقاييس ($\tan\phi_1 - \tan\phi_2$).

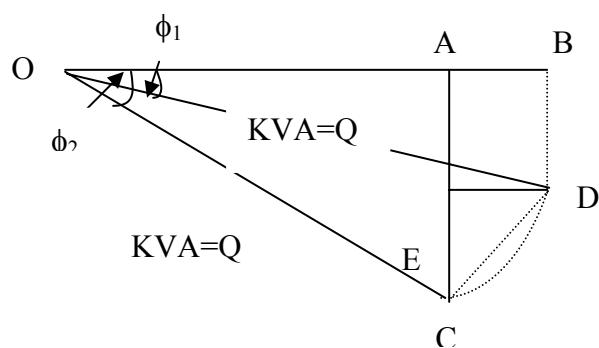


الشكل (6.8) حساب السعة المفاجلة للمكثفات المطلوبة

(أ) طريقة تثبيت القدرة الظاهرية

في هذه الطريقة يتم تثبيت القدرة الظاهرية وتغيير القدرة الفعالة. وبفرض تثبيت قيمة القدرة الظاهرية للنظام فإن القدرة المفاجلة للمكثف المطلوبة نسبة إلى القدرة الظاهرية لرفع معامل القدرة من $\cos\phi_1$ إلى $\cos\phi_2$ هي الفرق بين جيب الزوايا ϕ_2 و ϕ_1 كما في الشكل (6.9).

عند تثبيت القدرة الظاهرية في المركز O ونصف القطر OC يرسم من نقطة C قوساً يقطع المستقيم OD في نقطة D ويوازي OA ليقطع AD في E :



الشكل (6.9)

$$\begin{aligned} CE &= Q \sin \phi_1 - Q \sin \phi_2 \\ &= Q (\sin \phi_1 - \sin \phi_2) \end{aligned}$$

القدرة الزائدة نتيجة تحسين معامل القدرة هي AB وتعطى بالعلاقة:

$$AB = Q (\cos \phi_1 - \cos \phi_2)$$

أمثلة محلولة

مثال ١ : ارسم مثلث القوى لـكل فرع من أفرع الدائرة المبينة في الشكل ثم ارسم مثلث القوى الكلي للدائرة.

$$I = \frac{V}{Z_1} = \frac{20 \angle 60^\circ}{4 \angle 30^\circ} = 5 \angle 30^\circ \quad A \quad \text{تيار الفرع الأول}$$

$$S = V I^* = 20 \angle 60^\circ \times 5 \angle -30^\circ = 100 \angle 30^\circ \quad VA \quad \text{القدرة الظاهرية}$$

$$P = 100 \cos 30 = 86.6 \quad W \quad \text{القدرة الفعالة}$$

$$Q = 100 \sin 30 = 50 \quad VAR \quad \text{القدرة المفاجلة متأخرة}$$

$$I = \frac{V}{Z_2} = \frac{20 \angle 60^\circ}{5 \angle 60^\circ} = 4 \angle 0^\circ \quad A \quad \text{تيار الفرع الثاني}$$

$$S = V I^* = 20 \angle 60^\circ \times 4 \angle 0^\circ = 80 \angle 60^\circ \quad VA \quad \text{القدرة الظاهرية}$$

$$P = 80 \cos 60 = 40 \quad W \quad \text{القدرة الفعالة}$$

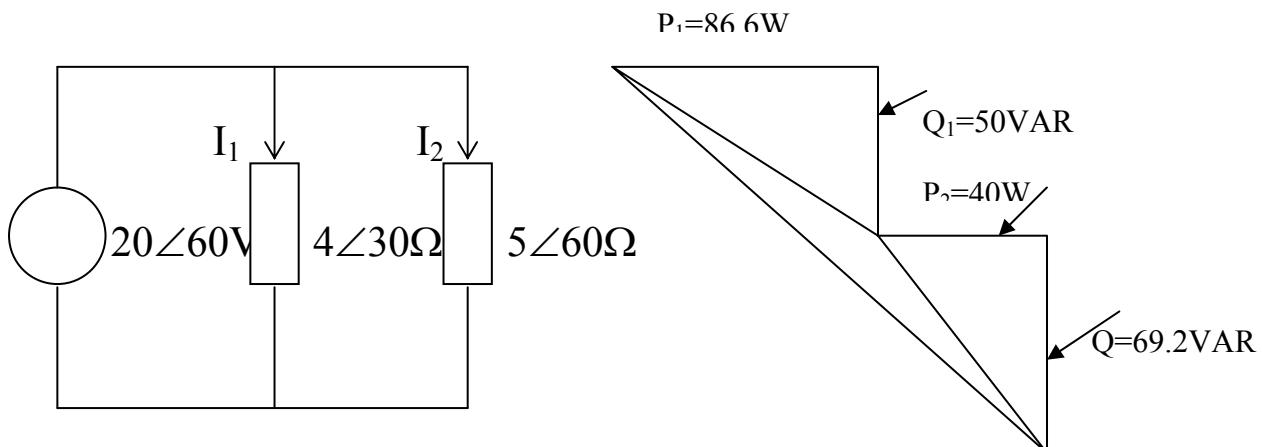
$$Q = 80 \sin 60 = 69.2 \quad VAR \quad \text{القدرة المفاجلة متأخرة}$$

$$P_T = 86.6 + 40 = 126.6 \quad W \quad \therefore \text{القدرة الفعالة الكلية}$$

$$Q_T = 50 + 69.2 = 119.2 \quad VA \quad \text{القدرة المفاجلة الكلية}$$

$$S_T = \sqrt{P_T^2 + Q_T^2} = \sqrt{(126.6)^2 + (119.2)^2} = 174 \quad VA \quad \text{القدرة الظاهرية الكلية}$$

$$P.F. = \frac{P_T}{Q_T} = \frac{126.6}{174} = 0.727 \quad \text{متاخر} \quad \text{معامل القدرة الكلي للدائرة}$$



الشكل (6.10)

مثال 2: حدد مكونات القدرة الكهربية الكلية ومعامل القدرة لمجموعة مكونة من ثلاثة أحمال منفصلة لها الموصفات التالية:

حمل رقم 1 : 250 VA ومعامل قدرة 0.5 متأخر.

حمل رقم 2 180 watt ومعامل قدرة 0.8 متقدم.

حمل رقم 3 3300 VA و 100 VAR متأخر.

$$P = S \times \text{P.F.} = 250 \times 0.5 = 125 \text{ W} \quad \text{القدرة الفعالة}$$

$$\text{P.F.} = \cos \phi = 0.5 \quad \therefore \phi = \cos^{-1} 0.5 = 60^\circ$$

$$Q = S \times \sin \phi = 250 \times \sin 60 = 216 \text{ VAR} \quad \text{القدرة المفاجلة}$$

$$S = P \div \text{P.F.} = 180 \div 0.8 = 225 \text{ VA} \quad \text{حمل 2: القدرة الظاهرية}$$

$$\text{P.F.} = \cos \phi = 0.8 \quad \therefore \phi = \cos^{-1} 0.8 = 36.9^\circ$$

$$Q = S \times \sin \phi = 225 \times \sin 36.9 = 135 \text{ VAR} \quad \text{القدرة المفاجلة}$$

$$\sin \phi = Q \div S = 100 \div 300 = 0.3333 \quad \therefore \phi = 19.5^\circ \quad \text{حمل 3:}$$

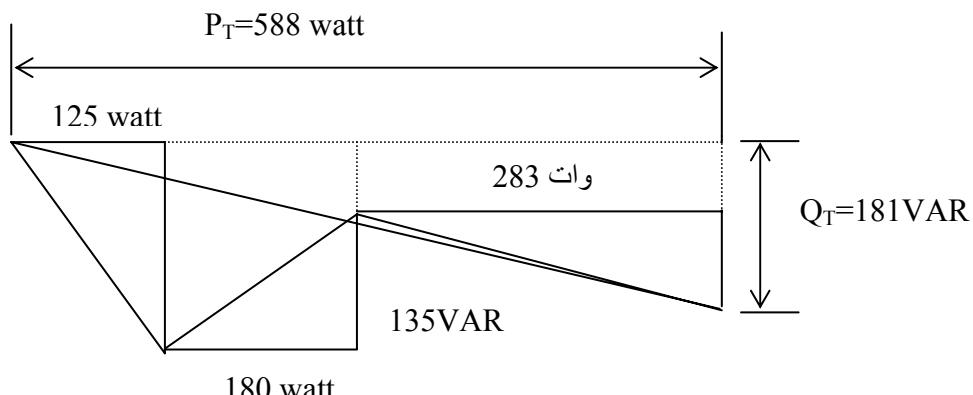
$$P = S \times \cos \phi = 300 \times \cos 19.5 = 283 \text{ W} \quad \text{القدرة الفعالة}$$

$$P_T = 125 + 180 + 283 = 588 \text{ W} \quad \therefore \text{القدرة الفعالة الكلية}$$

$$Q = 216 - 135 + 100 = 181 \text{ VAR} \quad \text{القدرة المفاجلة الكلية متأخر}$$

$$S_T = \sqrt{P_T^2 + Q_T^2} = \sqrt{(588)^2 + (181)^2} = 616 \text{ VA} \quad \text{القدرة الظاهرية الكلية}$$

$$\text{P.F.} = P \div S = 588 \div 616 = 0.955 \quad \text{معامل القدرة الكلية}$$



(6.11) الشكل

مثال 3: محول قدرته 500 kVA يعمل عند الحمل الكامل بمعامل قدرة 0.6 متأخر. تم تحسين معامل القدرة إلى 0.9 متأخر بإضافة مكثفات. حدد القدرة المفاجلة المطلوبة للمكثفات. بعد تحسين معامل القدرة ما هي نسبة الحمل الكامل التي يحملها المحول؟

$$P = S \times \text{P.F.} = 500 \times 0.6 = 300 \text{ kW} \quad , \quad \phi = \cos^{-1} 0.6 = 53.1^\circ \quad \text{الحل:}$$

$$Q = S \times \sin \phi = 500 \times \sin 53.1 = 400 \text{ kVAR} \quad \text{القدرة المفاجلة}$$

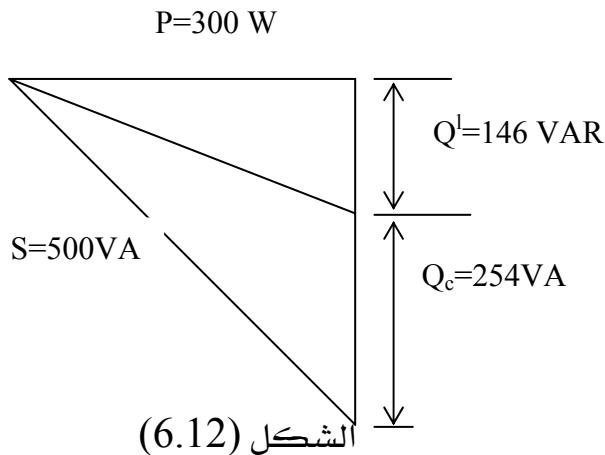
عند تحسين معامل القدرة إلى 0.9 متأخر

$$S = P \div \text{P.F.} = 300 \div 0.9 = 333 \text{ kVA} \quad \phi = \cos^{-1} 0.9 = 26^\circ$$

$$Q^1 = S \times \sin \phi = 333 \times \sin 26 = 146 \text{ kVA} \quad \text{متاخر} \quad \text{القدرة المفاجلة}$$

$$Q_C = Q - Q^1 = 400 - 146 = 254 \text{ kVAR} \quad \text{لذلك فإن القدرة المفاجلة للمكثفات}$$

$$\% \text{ نسبة الحمل الكامل} = 500 \div 333 = 66.7 \%$$



مثال 4: محرك حسي ثلاثي الأوجه له البيانات الآتية: $P = 50 \text{ kW}$, $V = 440 \text{ V}$, $f = 50 \text{ Hz}$, $\eta = 89\%$, $\cos \phi_1 = 0.85$. احسب القدرة المفاجلة الكلية للمكثفات لرفع معامل القدرة عند الحمل الكامل إلى 0.95 . وما هي قيمة سعة المكثفات لكل وجه لو وصلنا

(أ) على شكل دلتا (ب) على شكل نجمة؟

$$P = 50 \times (746 \div 0.89) = 41910 \text{ W} = 41.91 \text{ kW}$$

$$\phi_1 = \cos^{-1} 0.85 = 31.8^\circ$$

- عند معامل القدرة **0.85 متاخر**

$$Q_1 = P \times \tan \phi_1 = 41.91 \times \tan 31.8 = 25.98 \text{ kVAR}$$

$$\phi_1 = \cos^{-1} 0.95 = 18.2^\circ$$

- عند معامل القدرة **0.95 متاخر**

$$Q_1 = P \times \tan \phi_1 = 41.91 \times \tan 18.2 = 13.79 \text{ kVAR}$$

$$Q_C = Q_1 - Q_2 = 25.98 - 13.79 = 12.19 \text{ kVAR}$$

$$Q_c = 12.19 \div 3 = 4.063 \text{ kVAR}$$

\therefore القدرة المفاجلة للمكثف الواحد

(أ) عند توصيل المكثفات على هيئة دلتا فإن الجهد على كل مكثف هو 440 V

$$I_c = Q_c \div V = 4063 \div 440 = 9.23 \text{ A}$$

$$I_c = V \div X_c = V \omega C$$

وبما أن

$$C = I_c \div V \omega = 9.23 \div (2\pi \times 50 \times 440) = 66.8 \times 10^{-6} \text{ F}$$

فإن سعة المكثف

(ب) عند توصيل المكثفات على هيئة نجمة فإن الجهد على كل مكثف هو $440/\sqrt{3}=254V$

$$I_c = Q_c \div V = 4063 \div 254 = 16 \text{ A}$$

$$C = I_c \div V\omega = 16 \div (2\pi \times 50 \times 254) = 200.4 \times 10^{-6} \text{ F}$$

ملاحظة: يلاحظ أنه في توصيل النجمة فإن سعة المكثف المطلوبة تساوي ثلاثة أمثال تلك المطلوبة في حالة التوصيل دلتا.

مثال 5: محول كهربائي قدرته 25kVA يغذى حملًا كهربائيًا 12kW عند معامل قدرة 0.6 متأخر. أوجد نسبة الحمل الكامل التي يحملها المحول. إذا أضيف حمل آخر للمحول عند معامل قدرة 1.0 أوجد قيمة القدرة الفعالة لهذا الحمل حتى يصبح المحول يعمل عند حمله الكامل.

$$S = P \div P.F. = 12 \div 0.6 = 20 \text{ kVA}$$

الحل: القدرة الظاهرية للحمل

نسبة الحمل الكامل للمحول = $(25 / 20) \times 100 = 125\%$

$$\phi_1 = \cos^{-1} 0.6 = 53.1^\circ \quad Q = S \times \sin \phi_1 = 20 \times \sin 53.1 = 16 \text{ kVAR}$$

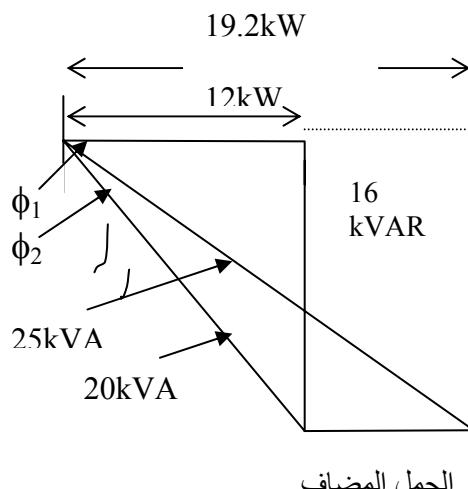
$$\phi_2 = \sin^{-1}(16 \div 25) = 39.8^\circ$$

$$P_T = S \times \cos \phi_2 = 25 \times \cos 39.8 = 19.2 \text{ kW}$$

القدرة الفعالة الكلية

$$P = 19.2 - 12 = 7.2 \text{ kW}$$

قيمة الحمل المضاف



الشكل (6.13)

(6-10) طريقة الجداول

وهي من الطرق الشائعة الاستعمال وتعطي مقىن المكثف المطلوب لتحسين معامل القدرة من معامل القدرة الموجود بالفعل إلى معامل القدرة المراد الوصول إليه.

بفرض أن معامل القدرة المراد تحسينه هو PF_1 يمكننا كتابة المعادلات الآتية:

$$PF_1 = \cos \phi_1$$

$$P = S_1 \times \cos \phi_1$$

$$Q_1 = S_1 \times \sin \phi_1$$

$$\therefore Q_1 = P \times \tan \phi_1$$

وبفرض أن معامل القدرة تم تحسينه إلى PF_2 فإن :

$$PF_2 = \cos \phi_2$$

$$P = S_2 \times \cos \phi_2$$

$$Q_1 = S_2 \times \sin \phi_2$$

$$\therefore Q_1 = P \times \tan \phi_2$$

$$\text{معامل القدرة} = PF_2 = \cos \phi_2$$

$$Q_c = Q_1 - Q_2$$

لذلك فإن قدرة المكثف المطلوبة

$$= P (\tan \phi_1 - \tan \phi_2)$$

$$= P (M)$$

$$\tan \phi_2 - \tan \phi_1 = (M)$$

أي أن معامل الضرب

ويبيّن الجدول (6-8) معامل الضرب لتحسين معامل القدرة من قيمة لأخرى.

مثال 6: حمل كهربائي قدرته الفعالة 400kW بمعامل قدرة 0.8 متأخر. حدد القدرة الظاهرية المقمنة للمكثف لرفع معامل القدرة إلى 0.9 متأخر باستخدام طريقة الجداول.

الحل: معامل القدرة المراد تحسينه = 0.8 معامل القدرة المراد الوصول إليه = 0.9

من الجدول نجد أن معامل الضرب = 0.266

$Q_c = P \times M = 400 \times 0.266 = 106.4 \text{ kVAR}$ ∴ القدرة الظاهرية المطلوبة للمكثف

مثال 7 : مغناطيسي كهربائي قدرته الفعالة 1000 كيلو وات وعامل القدرة له 0.75 متأخر. حدد القدرة الظاهرية المقننة للمكثف لرفع معامل القدرة للمغناطيسي إلى 0.95 متأخر باستخدام طريقة الجداول.

$$\text{الحل: معامل القدرة المراد تحسينه} = 0.75 \quad \text{معامل القدرة المراد الوصول إليه} = 0.95$$

$$\text{من الجدول نجد أن معامل الضرب} = 0.553$$

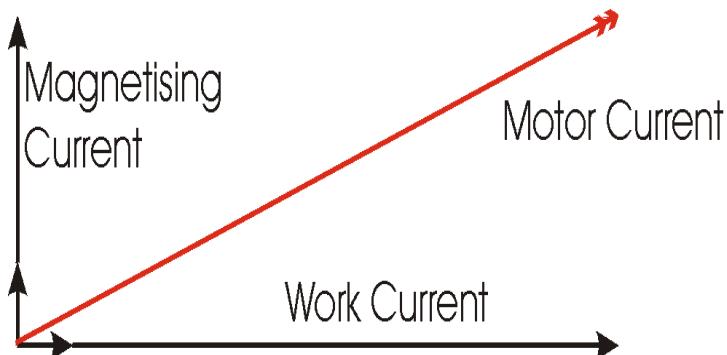
$$Q_c = P \times M = 1000 \times 0.553 = 553 \text{ kVAR} \quad \therefore \text{القدرة الظاهرية المطلوبة للمكثف}$$

(6-8) جدول

| معامل الضرب لتحسين معامل القدرة إلى: | | | | | | | | | | معامل القدرة |
|--------------------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--|---------------|
| 0.80 | 0.85 | 0.90 | 0.95 | 0.96 | 0.97 | 0.98 | 0.99 | 1.00 | | المراد تحسينه |
| 3.122 | 3.252 | 3.338 | 3.543 | 3.580 | 3.621 | 3.669 | 3.729 | 3.872 | | 0.25 |
| 2.964 | 3.094 | 3.230 | 3.385 | 3.422 | 3.463 | 3.511 | 3.571 | 3.714 | | 0.26 |
| 2.816 | 2.945 | 3.082 | 3.237 | 3.274 | 3.315 | 3.353 | 3.423 | 3.566 | | 0.27 |
| 2.679 | 2.809 | 2.945 | 3.100 | 3.137 | 3.178 | 3.226 | 3.286 | 3.429 | | 0.28 |
| 2.550 | 2.680 | 2.816 | 2.971 | 3.008 | 3.049 | 3.097 | 3.157 | 3.300 | | 0.29 |
| 2.431 | 2.561 | 2.697 | 2.852 | 2.889 | 2.930 | 2.978 | 3.038 | 3.181 | | 0.30 |
| 2.315 | 2.445 | 2.581 | 2.736 | 2.773 | 2.814 | 2.862 | 2.992 | 3.065 | | 0.31 |
| 2.210 | 2.340 | 2.476 | 2.631 | 2.667 | 2.709 | 2.757 | 2.817 | 2.960 | | 0.32 |
| 2.111 | 2.241 | 2.377 | 2.532 | 2.569 | 2.610 | 2.658 | 2.718 | 2.861 | | 0.33 |
| 2.015 | 2.145 | 2.281 | 2.436 | 2.473 | 2.514 | 2.562 | 2.662 | 2.765 | | 0.34 |
| 1.927 | 2.057 | 2.193 | 2.348 | 2.385 | 2.426 | 2.474 | 2.534 | 2.677 | | 0.35 |
| 1.842 | 1.972 | 2.108 | 2.263 | 2.300 | 2.341 | 2.389 | 2.449 | 2.592 | | 0.36 |
| 1.761 | 1.891 | 2.027 | 2.182 | 2.219 | 2.260 | 2.308 | 2.363 | 2.511 | | 0.37 |
| 1.684 | 1.814 | 1.950 | 2.105 | 2.142 | 2.183 | 2.231 | 2.291 | 2.434 | | 0.38 |
| 1.162 | 1.742 | 1.878 | 2.033 | 2.070 | 2.111 | 2.159 | 2.219 | 2.362 | | 0.39 |
| 1.541 | 1.671 | 1.807 | 1.962 | 1.999 | 2.040 | 2.088 | 2.148 | 2.291 | | 0.40 |
| 1.475 | 1.605 | 1.741 | 1.896 | 1.933 | 1.974 | 2.022 | 2.082 | 2.225 | | 0.41 |
| 1.411 | 1.541 | 1.677 | 1.832 | 1.869 | 1.910 | 1.958 | 2.018 | 2.161 | | 0.42 |
| 1.530 | 1.480 | 1.616 | 1.771 | 1.808 | 1.849 | 1.897 | 1.957 | 2.100 | | 0.43 |
| 1.291 | 1.421 | 1.556 | 1.712 | 1.749 | 1.790 | 1.838 | 1.898 | 2.410 | | 0.44 |
| 1.234 | 1.364 | 1.500 | 1.655 | 1.692 | 1.733 | 1.781 | 1.841 | 1.984 | | 0.45 |
| 1.180 | 1.310 | 1.446 | 1.601 | 1.638 | 1.679 | 1.727 | 1.787 | 1.930 | | 0.46 |
| 1.128 | 1.258 | 1.394 | 1.549 | 1.586 | 1.627 | 1.675 | 1.635 | 1.878 | | 0.47 |
| 1.078 | 1.208 | 1.344 | 1.499 | 1.536 | 1.577 | 1.625 | 1.685 | 1.828 | | 0.48 |
| 1.029 | 1.159 | 1.295 | 1.450 | 1.487 | 1.528 | 1.576 | 1.636 | 1.779 | | 0.49 |
| 0.892 | 1.221 | 1.248 | 1.403 | 1.440 | 1.481 | 1.529 | 1.589 | 1.732 | | 0.50 |
| 0.936 | 1.066 | 1.202 | 1.357 | 1.394 | 1.435 | 1.483 | 1.543 | 1.686 | | 0.51 |
| 0.893 | 1.023 | 1.159 | 1.314 | 1.351 | 1.392 | 1.440 | 1.500 | 1.643 | | 0.52 |
| 0.850 | 0.980 | 1.116 | 1.271 | 1.308 | 1.349 | 1.397 | 1.457 | 1.600 | | 0.53 |
| 0.809 | 0.939 | 1.075 | 1.230 | 1.267 | 1.303 | 1.356 | 1.416 | 1.559 | | 0.54 |
| 0.769 | 0.899 | 1.035 | 1.190 | 1.227 | 1.268 | 1.316 | 1.376 | 1.519 | | 0.55 |
| 0.730 | 0.860 | 0.996 | 1.151 | 1.188 | 1.229 | 1.277 | 1.336 | 1.480 | | 0.56 |
| 0.692 | 0.822 | 0.958 | 1.113 | 1.150 | 1.190 | 1.239 | 1.229 | 1.442 | | 0.57 |
| 0.655 | 0.785 | 0.921 | 1.076 | 1.113 | 1.154 | 1.202 | 1.262 | 1.405 | | 0.58 |
| 0.619 | 0.749 | 0.885 | 1.040 | 1.077 | 1.118 | 1.166 | 1.226 | 1.369 | | 0.59 |
| 0.583 | 0.713 | 0.849 | 1.004 | 1.041 | 1.082 | 1.130 | 1.190 | 1.333 | | 0.60 |
| 0.549 | 0.679 | 0.815 | 0.970 | 1.007 | 1.048 | 1.096 | 1.156 | 1.229 | | 0.61 |

| النوع | القيمة |
|-------|--------|-------|--------|-------|--------|-------|--------|-------|--------|-------|--------|
| 0.515 | 0.645 | 0.781 | 0.936 | 0.973 | 1.014 | 1.062 | 1.122 | 1.265 | 0.62 | | |
| 0.483 | 0.613 | 0.749 | 0.904 | 0.941 | 0.982 | 1.030 | 1.090 | 1.233 | 0.63 | | |
| 0.451 | 0.581 | 0.717 | 0.872 | 0.909 | 0.950 | 0.998 | 1.058 | 1.201 | 0.64 | | |
| 0.419 | 0.549 | 0.685 | 0.840 | 0.877 | 0.918 | 0.966 | 1.026 | 1.169 | 0.65 | | |
| 0.388 | 0.518 | 0.654 | 0.809 | 0.846 | 0.887 | 0.935 | 0.995 | 1.138 | 0.66 | | |
| 0.358 | 0.488 | 0.624 | 0.779 | 0.816 | 0.857 | 0.905 | 0.965 | 1.108 | 0.67 | | |
| 0.328 | 0.458 | 0.594 | 0.749 | 0.786 | 0.827 | 0.875 | 0.935 | 0.078 | 0.68 | | |
| 0.299 | 0.429 | 0.565 | 0.720 | 0.757 | 0.798 | 0.846 | 0.906 | 1.049 | 0.69 | | |
| 0.270 | 0.499 | 0.536 | 0.691 | 0.728 | 0.769 | 0.817 | 0.877 | 1.020 | 0.70 | | |
| 0.242 | 0.372 | 0.508 | 0.663 | 0.700 | 0.741 | 0.789 | 0.849 | 0.992 | 0.71 | | |
| 0.214 | 0.344 | 0.470 | 0.635 | 0.672 | 0.713 | 0.761 | 0.821 | 0.964 | 0.72 | | |
| 0.186 | 0.316 | 0.452 | 0.606 | 0.644 | 0.685 | 0.733 | 0.793 | 0.936 | 0.73 | | |
| 0.159 | 0.289 | 0.425 | 0.580 | 0.617 | 0.658 | 0.706 | 0.766 | 0.909 | 0.74 | | |
| 0.132 | 0.262 | 0.398 | 0.553 | 0.590 | 0.631 | 0.679 | 0.739 | 0.882 | 0.75 | | |
| 0.105 | 0.235 | 0.371 | 0.526 | 0.563 | 0.604 | 0.652 | 0.712 | 0.855 | 0.76 | | |
| 0.079 | 0.209 | 0.345 | 0.500 | 0.537 | 0.578 | 0.626 | 0.686 | 0.829 | 0.77 | | |
| 0.052 | 0.182 | 0.381 | 0.473 | 0.510 | 0.551 | 0.559 | 0.659 | 0.802 | 0.78 | | |
| 0.026 | 0.156 | 0.292 | 0.447 | 0.484 | 0.525 | 0.573 | 0.633 | 0.776 | 0.79 | | |
| ----- | 0.130 | 0.266 | 0.421 | 0.458 | 0.499 | 0.547 | 0.607 | 0.750 | 0.80 | | |
| ----- | 0.104 | 0.240 | 0.395 | 0.432 | 0.473 | 0.521 | 0.581 | 0.724 | 0.81 | | |
| ----- | 0.078 | 0.214 | 0.369 | 0.406 | 0.447 | 0.495 | 0.555 | 0.698 | 0.82 | | |
| ----- | 0.052 | 0.188 | 0.343 | 0.380 | 0.421 | 0.469 | 0.529 | 0.672 | 0.83 | | |
| ----- | 0.026 | 0.162 | 0.317 | 0.354 | 0.395 | 0.443 | 0.503 | 0.646 | 0.84 | | |
| ----- | ----- | 0.136 | 0.291 | 0.328 | 0.369 | 0.417 | 0.477 | 0.620 | 0.85 | | |
| ----- | ----- | 0.109 | 0.264 | 0.301 | 0.342 | 0.390 | 0.450 | 0.592 | 0.86 | | |
| ----- | ----- | 0.083 | 0.238 | 0.275 | 0.316 | 0.364 | 0.424 | 0.567 | 0.87 | | |
| ----- | ----- | 0.056 | 0.211 | 0.248 | 0.289 | 0.337 | 0.397 | 0.540 | 0.88 | | |
| ----- | ----- | 0.028 | 0.183 | 0.220 | 0.261 | 0.309 | 0.369 | 0.512 | 0.89 | | |
| ----- | ----- | ----- | 0.155 | 0.192 | 0.233 | 0.281 | 0.341 | 0.484 | 0.90 | | |
| ----- | ----- | ----- | 0.127 | 0.164 | 0.205 | 0.253 | 0.313 | 0.456 | 0.91 | | |
| ----- | ----- | ----- | 0.097 | 0.134 | 0.175 | 0.223 | 0.283 | 0.426 | 0.92 | | |
| ----- | ----- | ----- | 0.066 | 0.103 | 0.144 | 0.192 | 0.252 | 0.395 | 0.93 | | |
| ----- | ----- | ----- | 0.034 | 0.071 | 0.112 | 0.160 | 0.220 | 0.363 | 0.94 | | |
| ----- | ----- | ----- | ----- | 0.037 | 0.078 | 0.126 | 0.186 | 0.329 | 0.95 | | |
| ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | 0.041 | 0.089 | 0.149 | 0.292 | 0.96 | | |
| ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | 0.048 | 0.108 | 0.251 | 0.97 | | |
| ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | 0.060 | 0.203 | 0.98 | | |
| ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | ----- | 0.143 | 0.99 | | |

تستخدم المكثفات في عمليات تحسين معامل القدرة للدوائر الكهربائية التي تحتوي على محركات حثية كوسيلة لتقليل المركبة الحثية للتيار ولذلك يقل الفقد في مصدر التغذية الكهربائي ولكن يجب ألا يؤثر هذا على تشغيل المحرك نفسه. تسحب المحركات الحثية تياراً من المصدر مكوناً من مركبتين إحداهما مركبة حثية والأخرى مركبة مقاومات وهما: (أ) تيار الحمل (b) تيار الفقد ومكونات المركبة الحثية هي: (أ) مفاعة الفيض المتسرب (leakage reactance) (b) تيار التمغnet (magnetizing current)



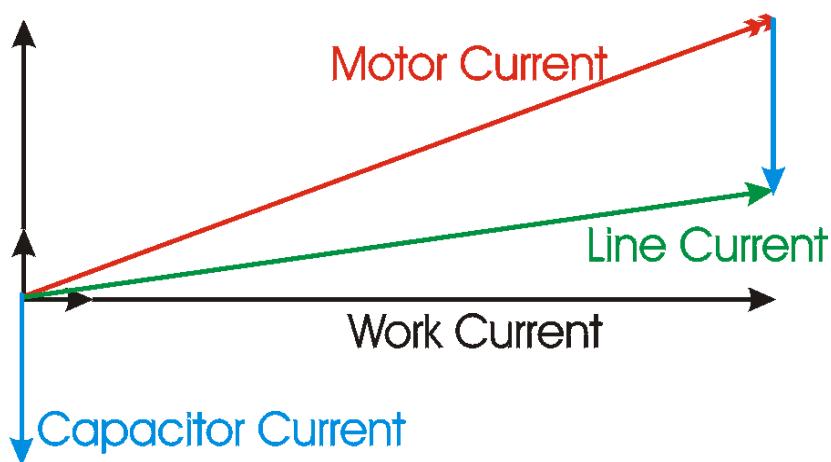
الشكل (6.14)

التيار المار في مفاعة الفيض المتسرب يعتمد على قيمة التيار الكلي المسحوب بواسطة المحرك ولكن تيار التمغnet لا يعتمد على الحمل الموجود على المحرك إذ هو التيار المطلوب لثبت الفيض المغناطيسي في الحديد وهذا هام جداً لعمل المحرك ولا يساهم تيار التمغnet في العمل الحقيقي الناتج من المحرك. وتقع قيمة تيار التمغnet بين 20% إلى 60% من القيمة المقننة للحمل الكامل للمحرك. تيار التمغnet ومفاعة الفيض المتسرب يعتبران مركبات حاملة للتيار الكهربائي وهما لا يؤثران على القدرة المسحوبة بواسطة المحرك ولكن يساهمان في القدرة المفقودة في مصدر التغذية ونظام التوزيع الكهربائي. على سبيل المثال، محرك يسحب تياراً مقداره 100 أمبير بمعامل قدرة مقداره 0.75 ومركبة المقاومات للتيار هي 75 أمبير فما هي قيمة الطاقة الكهربائية المفاسدة للمحرك؟ القيمة العالية للتيار الكهربائي ينتج عنها زيادة في مفقودات التوزيع الكهربائي بمقدار $(75 \times 75) \div (100 \times 100) = 0.5625$ وهي تساوي 56.25% أو 56.25% زيادة في مفقودات مصدر التغذية الكهربائي. في إطار الاهتمام بتقليل الفقد في نظم التوزيع الكهربائي تضاف معدات لتحسين معامل القدرة وذلك لمعادلة الجزء الخاص بتيار التمغnet للمحرك. ويقع معامل القدرة

المصحح بين 0.92 إلى 0.95. وتحث بعض شركات التوزيع الكهربائي على استخدام معامل قدرة أفضل من 0.9 بينما بعض الشركات تعاقب المستهلكين ذوي معامل القدرة المنخفض. يذكر أن هناك عدة طرق للمعايرة ولكن النتيجة النهائية لخفض الطاقة المفقودة في نظم التوزيع الكهربائي هي تشجيع المستهلك لاستخدام معدات تصحيح معامل القدرة.

ومن الممكن إنجاز تصحيح معامل القدرة بإضافة مكثفات على التوازي مع دوائر المحرك ويمكن وضعها عند بدأ التشغيل أو عند لوحة المفاتيح أو لوحة التوزيع الكهربائي. ويستخدم التيار السعوي المتقدم الناتج لمعادلة التيار الحثي المتأخر القادم من المصدر.

Magnetising Current



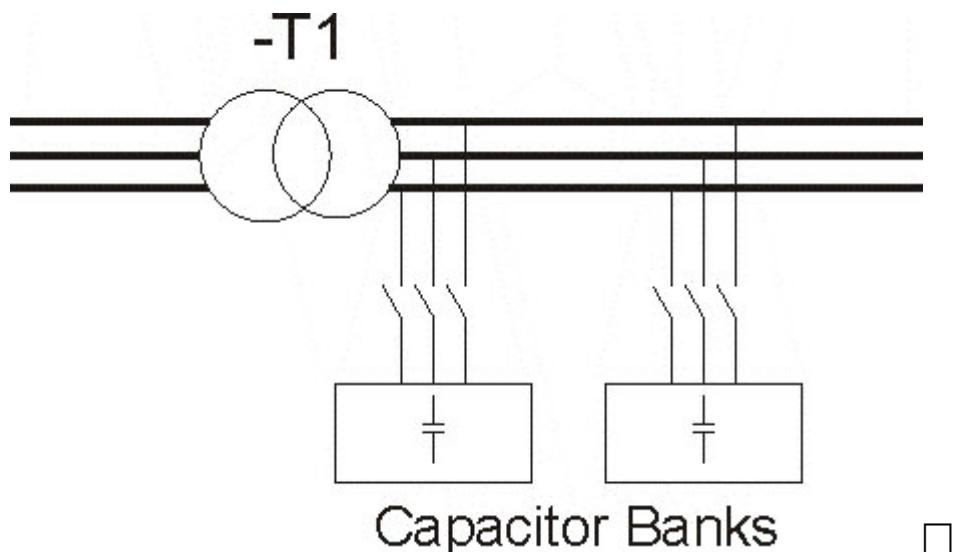
الشكل (6.15)

تسمى طريقة توصيل المكثفات عند كل بدأ تشغيل والتحكم فيها بواسطة بدأ التشغيل "تصحيح معامل القدرة الإستاتيكي" بينما تسمى طريقة توصيل المكثفات عند لوحة التوزيع الكهربائي ويتحكم فيها بطريقة منفصلة من بدأ التشغيل الفردية "التصحيح الكلي" (bulk correction).

6-11-1) التصحيح الكلي (Overall Correction)

معامل القدرة للتيار الكلي الذي يغذي لوحة التوزيع يتبع بمحكم والذي يشغل المكثفات بطريقة تلقائية لحفظ على معامل قدرة أفضل من القيمة الموجدة. القيمة الفعلية لمعامل القدرة المصحح هي 0.95

بينما القيمة المثالية لأفضل معامل قدرة تقترب من الواحد الصحيح قدر الإمكان. وليس هناك أي مشكلة من استخدام طريقة التصحيح الكلي عند معامل قدرة مقداره 1.0.



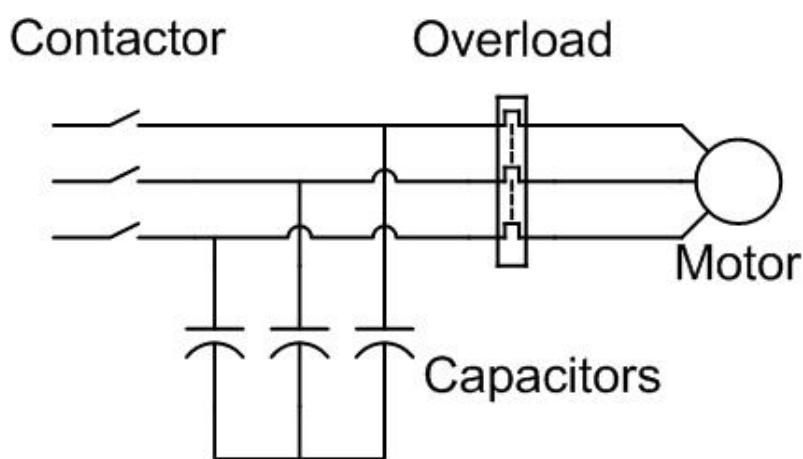
شكل (6-16)

6-11-2) التصحيح الاستاتيكي Static Correction

حيث أن الجزء الأكبر من التيار الحثي أو المتأخر على مصدر التغذية الكهربائي ناتج عن تيار التمغnet للحركات الحثية فإنه من السهل تصحيح معامل القدرة لكل محرك وذلك بتوصيل مكثفات عند بادئات تشغيل المحرك. عند استخدام التصحيح الاستاتيكي فمن المهم أن يكون التيار السعوي أقل من تيار التمغnet الحثي للمحرك. في معظم التركيبات التي تستخدم التصحيح الاستاتيكي وتوصى المكثفات تصديراً على التوازي مع ملفات المحرك. عند فصل المحرك تفصل أيضاً مكثفات التصحيح وعند توصيل المحرك بالمصدر الكهربائي توصل أيضاً المكثفات لتعطى تصحيحاً دائماً لمعامل القدرة للمحرك. وهذا يلغي متطلبات أن يكون هناك أجهزة رصد معامل القدرة المكلفة وكذلك معدات التحكم. وفي هذا الإطار يبقى المكثف مرتبطاً بأطراف المحرك عندما تنخفض سرعة المحرك. يبدأ تشغيل المحرك عند توصيله بالمصدر عن طريق المجال المغناطيسي الدوار في العضو الثابت للمحرك (stator) والذي يولد تياراً حثياً في العضو الدوار للمحرك (rotor). وعند فصل المحرك من المصدر يكون هناك لفترة زمنية مجال مغناطيسي مرتبط بالعضو الدوار للمحرك ويولد جهد كهربائي على أطراف المحرك بتردد يعتمد على سرعة المحرك وتكون المكثفات المتصلة على أطراف المحرك دائرة رنين مع

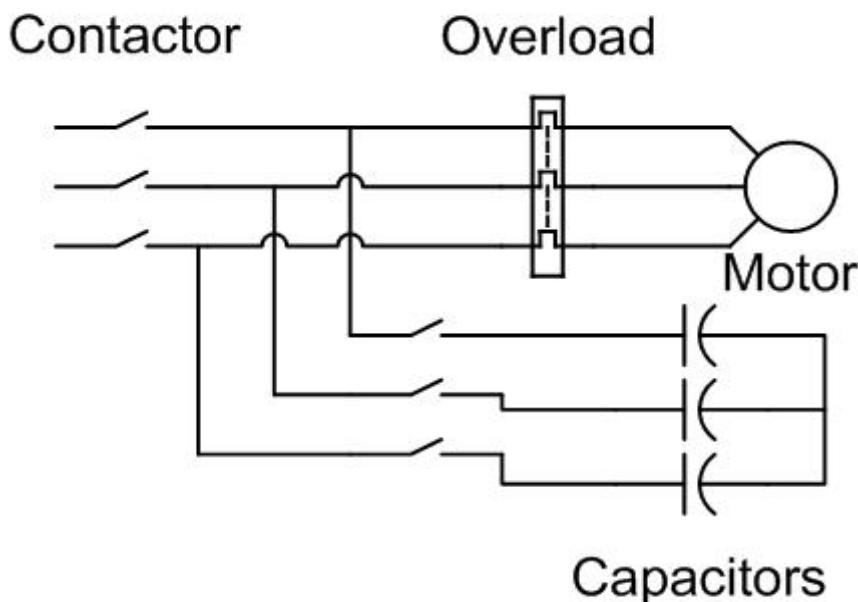
المعاومة الحثية للمحرك. وعند وضع المكثفات لتصحيح معامل القدرة إلى 1.0 (التصحيح الحر) تتساوي المعاومة الحثية مع المعاومة السعوية عند تردد الخط الكهربائي وعندئذ يكون تردد الرنين مساوياً لتردد الخط. إذا كان تردد الجهد المتولد من المحرك لحظة فصله تتساوياً لحظياً مع تردد الرنين للmotor فسيمر تيار عالي ويترفع الجهد على دائرة المحرك والمكثفات والذي يمكن أن يؤدي إلى انهيار خطير للمكثفات والمحرك. لذلك لابد من التأكد من أن معامل القدرة للمحركات لا تصح بقيمة أعلى أو إلى القيمة الحرجة عند تطبيق التصحيح الاستاتيكي . ولابد أن يوفر تصحيح معامل القدرة الاستاتيكي تياراً سعوياً يساوي ٨٠٪ من تيار التمغnet و هو بالضرورة تيار اللاحمel للmotor.

يمكن تغيير تيار التمغnet للمحركات بصورة كبيرة حيث إن تيار التمغnet للمحركات الكبيرة ذات القطبين حوالي ٢٠٪ من التيار المقنن للmotor بينما المحركات الصغيرة ذات السرعات المنخفضة يكون تيار التمغnet لها حوالي ٦٠٪ من تيار الحمل الكامل المقنن للmotor. عملياً فإن استخدام الجداول القياسية لتصحيح معامل القدرة للمحركات الحثية تعطي التصحيح الأمثل لجميع المحركات. وتتسبب الجداول في تصحيح أقل لمعظم المحركات وفي بعض الأحوال لا تعطي تصحيحاً أكبر. ومن الخطورة أن يبني التصحيح على خصائص الحمل الكامل للmotor وكما في بعض الحالات تظهر بعض المحركات معاومة متسلقة عالية وتصحيح لمعامل القدرة يصل إلى 0.95 عند الحمل الكامل ويسبب ذلك في تصحيح زائد عن الحد عند اللاحمel أو عند حالات الفصل.



الشكل (6-17)

التصحيح الاستاتيكي شائع التطبيق باستخدام مفاتيح الفصل الآوتوماتيكي (contactors) للتحكم في كل من المحرك والمكثفات. ومن الأفضل عملياً استخدام اثنين من مفتاح الفصل الآوتوماتيكي أحدهما للمحرك والآخر للمكثفات لتجنب مشاكل الرنين بين المحرك والمكثفات.



شكل (6.18)

6-11-3) مغيرات التيار

لا يجب استخدام طريقة التصحيح الاستاتيكي لمعامل القدرة عندما تستخدم معدات تغيير السرعة أو مغيرات التيار للتحكم في المحركات. ويمكن أن يتسبب توصيل المكثفات عند خرج مغيرات التيار في مشاكل كبيرة لمغيرات التيار والمكثفات بسبب الجهد عالي التردد على خرج مغيرات التيار.

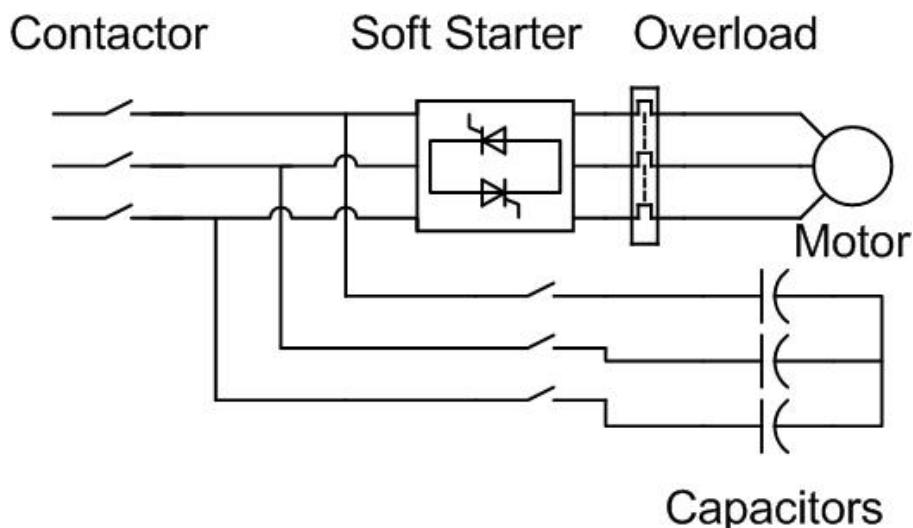
التيار المسحوب بواسطة مغيرات التيار له معامل قدرة منخفض و خاصة عند الأحمال المنخفضة، لكن تيار المحرك يعزل عن مصدر التغذية الكهربائي بواسطة مغير التيار. وتكون زاوية الوجه للتيار المسحوب بواسطة مغير التيار من مصدر التغذية قريبة من الصفر وتتسبب في تيار حتى صغير جداً بدون النظر للmotor الكهربائي لذلك فإن مغير التيار يعمل دائماً عند معامل قدرة منخفض، حيث إن التيار المار في مغيرات التيار يكون غير جيبي والتواقيع الناتجة عنها تتسبب في وجود معامل قدرة قريباً من 0.7 معتمداً على التصميم الداخلي لمغير التيار. ولذلك تحت دائماً شركات الكهرباء مصنعي مغيرات التيار

لتحسين معامل القدرة لأفضل من 0.95. مغيرات التيار التي لها محاثات دخل (input reactors) و محاثات قضبان التيار المستمر (DC bus reactors) يكون معامل قدرتها أفضل من تلك التي بدون.

توصيل المكثفات قريباً من دخل مغير التيار يمكن أن يتسبب في فقدان مغير التيار لأن المكثفات تتسبب في تكبير الجهد العابر (transients) مما يتسبب في جهد دفعي عالي على دوائر الدخل لمغير التيار وطاقة الجهد الدفعي أكبر من طاقة التخزين للمكثف مما قد يؤدي لتدمیر مغير التيار. ويفضل أن توضع المكثفات على بعد حوالي 75 متر من مغير التيار لتقليل أضرار الجهد الدفعي بواسطة معاوقة الموصى بين المكثفات ومغير التيار. ويمكن أن يتسبب استخدام المكثفات ذات مفاتيح الغلق والفتح اليدوية أو الآوتوماتيكية في وجود جهد عابر يمكن أن يدمر دوائر الدخل لمغير التيار وتتناسب الطاقة مع قيمة السعة للمكثف.

(6-11-4) بادئ التشغيل الناعم باستخدام المعدات الإلكترونية

لا يجب توصيل مكثفات التصحیح الاستاتیکی معامل القدرة عند خرج بادئ التشغيل الناعم باستخدام المعدات الإلكترونية ولكن يجب التحكم فيها بمفتاح فصل آوتوماتیکی منفصل ويبدأ إدخالها بالدائرة عندما يصل جهد الخرج لبادئ التشغيل لقيمة جهد الخط. ويمكن أن يتسبب توصيل المكثفات بالقرب من دخل بادئ التشغيل في تدميره إذا لم يستخدم مفتاح فصل آوتوماتیکی عازل. وتتسبب المكثفات في تكبير الجهد العابر مما ينتج عنها جهود دفعية عالية لذلك فينصح بوضع المكثفات على بعد لا يقل عن 50 متراً من بادئ التشغيل.



شكل (6.19)

6-11-5 اختيار المكثفات

يجب أن يعادل التصحيح الاستاتيكي لمعامل القدرة أقل من ٨٠٪ من تيار التمغnet للمحرك وإذا كان التصحيح عالياً فهناك احتمالية كبيرة لفشل المعدات وتدمير المحرك والمكثفات. في المقابل فإن تيار التمغnet للمحرك حتى يتغير بتغيير تصميم المحرك ويكون تيار التمغnet حوالي ٢٠٪ من تيار الحمل الكامل للمحرك ويمكن أن يصل إلى ٦٠٪ من تيار الحمل الكامل للمحرك. معظم تصحيح معامل القدرة يكون من خلال الجداول المنشورة بواسطة عدد من المصادر وهذه الجداول تفترض أقل قيمة لتيار التمغnet وتستخرج المكثف لهذا التيار. في الواقع يمكن أن يعني هذا في الغالب أقل من نصف القيمة التي يجب عليها.

6-11-6) توافقيات المصدر Supply Harmonics

التوافقيات على المصدر تسبب في تيار زائد يمر في المكثفات وذلك لأن معاوقة المكثف تقل مع زيادة التردد وهذه الزيادة تسبب في تسخين إضافي للمكثف ويقلل ذلك من عمره الافتراضي. وتتولد هذه التوافقيات من وجود أحمال غير خطية مثل متحكمات السرعة المتغيرة ومفاتيح مصدر التغذية الكهربائي ويمكن التقليل من توافقيات الجهد باستخدام معوضات التوافقيات وهي عبارة عن مغيرات تيار كبيرة وكذلك يمكن استخدام مرشحات التوافقيات السلبية (passive harmonic filters) والمكونة من مقاومات وملفات ومكثفات.

وللتقليل من الأضرار على المكثفات الناتجة عن تيارات التوافقيات أصبح من الشائع الآن استخدام مفاعلات حية على التوالي مع المكثفات وهذه المفاعلات الحية تجعل دائرة التصحيح حية عند الترددات العالية (أعلى من التوافقيات الثالثة third harmonics). والهدف من استعمالها هو جعل دائرة التصحيح حية قدر الإمكان عند التوافقيات الخامسة وأعلى وسعوية عند تردد القوى.

6-11-7) رنين مصدر التغذية الكهربائي

تصحيح معامل القدرة باستخدام المكثفات المتصلة على أطراف مصدر يمكن أن تسبب في حدوث حالة الرنين بين المصدر والمكثفات. فإذا كان تيار القصر للمصدر عالياً جداً فإن تأثير الرنين سيكون أقل ولكن عندما يكون المصدر حثياً بصورة كبيرة وله معاوقة عالية فيكون تأثير الرنين خطير جداً ويؤدي لتدمیر المعدات الموجودة. الجهود العالية والعاشرة والتي تكون أضعاف جهد المصدر غير معتادة مع مصادر التغذية الضعيفة وخاصة عندما يكون الحمل على المصدر منخفضاً. كما هو الحال في أنظمة الرنين فالتأثير المفاجئ أو العابر في التيار ينبع طبعاً في دوائر الرنين وتوليداً للجهد العالي.

وللتقليل مشاكل رنين مصادر التغذية يمكن تبع بعض الخطوات مع الأخذ في الاعتبار كل ما هو متعلق بمصدر التغذية.

- ١ - تقليل قيمة تصحيح معامل القدرة خاصة عندما يكون الحمل خفيفاً. ويقلل تصحيح معامل القدرة من الفقد في مصدر التغذية.
- ٢ - التقليل من الجهود العابرة عند عمليات الفتح. ويمكن إلغاء عمليات الفتح العابرة باستخدام مفاتيح المصدر متعاقبة التشغيل وبعض بادئات التشغيل الكهروميكانيكية مثل بادئ التشغيل نجمة/دلتا.
- ٣ - توصيل المكثفات مع المصدر في خطوات عديدة صغيرة بدلاً من خطوات كبيرة وقليلة.
- ٤ - يتم إدخال المكثفات على المصدر بعد إدخال الأحمال وكذلك فصل المصدر قبل أو مع فصل الأحمال.

ملاحظات هامة:

- تصحيح معامل القدرة للتواقيعات لا يطبق للدوائر التي تسحب تياراً له موجات متقطعة ومشوهة.
- معظم المعدات الإلكترونية تشتمل على وسائل لإيجاد تيار مستمر بتوحيد الجهد المتردد، وهذا يتسبب في وجود تيارات للتواقيعات. وفي بعض الحالات يكون تيار التواقيعات غير ملحوظ بالنسبة لتيار الحمل الكامل ولكن في العديد من التركيبات الكهربائية فإن جزءاً كبيراً من التيار المسحوب من المصدر يكون غنياً بالتواقيعات. فإذا كان تيار التواقيعات كبيراً بدرجة كافية فسوف ينتج تشوهاً لwave مصدر التغذية والتي يمكن أن تتدخل مع التشغيل الصحيح للمعدات الأخرى. ويسبب تيار التواقيعات في زيادة الفقد في مصدر التغذية.
- تصحيح معامل القدرة لمصادر التغذية ذات الجهد المشوه لا يمكن تحقيقه بإضافة مكثفات. ويمكن التقليل من التواقيعات بتصميم المعدات مستخدماً موحدات الجهد وإضافة مرشحات خاملة (passive filters LCR) أو بإضافة مغيرات الجهد الإلكترونية لتصحيح معامل الجهد والتي تعيد موجة الجهد إلى حالتها غير المشوهة.

مسائل

١) استنتاج مثلث القوى الكلي للأحمال الثلاثة الآتية: الحمل الأول 1200VA عند معامل قدرة 0.7 متأخر، الحمل الثاني 350VA عند معامل قدرة 0.5 متأخر، الحمل الثالث 3275VA عند معامل قدرة 1.0.

(الإجابة: متأخر 590W, Q=446VAR, S=740VA, p.f.=0.798)

٢) حمل مقداره 300 kW ومعامل قدرة 0.65 متأخر تم تحسين معامل القدرة إلى 0.9 متأخر بإضافة مكثفات على التوازي. احسب القدرة المفاجلة للمكثفات المطلوبة ونسبة الخفض في القدرة الظاهرية الكلية.

(الإجابة: 204VAR, 28%)

٣) محرك حي 2000VA ومعامل قدرته 0.8 متأخر يعمل على التوازي مع محرك تزامني 500VA إذا كان معامل القدرة الكلي 0.9 متأخراً أوجد معامل القدرة للمحرك التزامني.

(الإجابة: 0.92 متقدم)

٤) محول كهربائي 100 kVA ي العمل عند 80% من تيار الحمل الكامل ومعامل قدرة 0.85 متأخر احسب القدرة الظاهرية المطلوبة عند معامل قدرة 0.6 متأخر للوصول إلى الحمل الكامل للمحول الكهربائي.

(الإجابة: 21.3kVA)

٥) محول كهربائي 250 kVA ي العمل عند الحمل الكامل بمعامل قدرة 0.8 متأخر . صحق معامل القدرة إلى 0.9 متأخر باستخدام مكثفات على التوازي احسب

(أ) القدرة المفاجلة للمكثفات المطلوبة.

(ب) قيمة الحمل عند معامل قدرة 1.0 والذي يضاف الآن بدون الزيادة عن الحمل الكامل المقمن للمحول.

(الإجابة: 52.5 kVAR, 30kW)